**193日本分類** 15 A 0 13 A 5 13 A 54 日本国特許庁

印特 許 出 願 公 告 昭44-12009

⑩特 公

49公告 昭和44年(1969)5月31日

発明の数 1

(全4頁)

1

# 紹六弗化ウランガスと液との反応装置

21)特 昭39-49251

22出 願 昭39(1964)8月31日

79発 明 者 山口正巳

川崎市小向東芝町1東京芝浦電気

株式会社中央研究所内

同 大野正剛

川崎市末広町250日本原子力事

業株式会社研究所内

百 広岡克己

川崎市登戸新町306

彻出 願 東京芝浦電気株式会社

川崎市堀川町72

代 表 者 岩下文雄

の出 人 日本原子力事業株式会社

東京都千代田区霞が関3の2の5

同 清藤象二

人 三井金属鉱業株式会社 创出

東京都中央区日本僑室町2の1の

代表 者 高林敏巳

代 理 人 弁理士 鈴江武彦 外4名

#### 図面の簡単な説明

図面はこの発明装置実施例の断面的説明図であ る。

### 発明の詳細な説明

この発明は六弗化ウランガスと例えばアンモニ て例えば重ウラン酸アンモニウムのような沈殿反 応物を能率よく製造し得る装置に関する。

二酸化ウラン核燃料ペレットの製造原料となる 例えば重ウラン酸アンモニウムを六弗化ウランと に、六弗化ウラン( $uF_a$ )は放射性物質であって、 とくにそれをガス状で取扱う場合には、外気への 漏洩は絶無に近いことを要求されるので、これと

アンモニア水とを反応させる際の反応槽には機械 的攪拌軸の取り付けは好ましくなく、また uFa は 水分と反応すると弗化水素を生じて腐食性を示す ほかに64.0℃の三重点を持ち、この温度以下で 5 は、ガス相と固相の共存になつて、常温に近い温度 においての気液接触式の反応には都合が悪いとい う特異な性質をもつているので、六弗化ウランガ スとアンモニア水との反応には通常の気液接触装 置を用いることは好ましくない。とくに未反応の 10 残留 u Faガスを出来得る限り減らすことは反応収 率を増すほかに、残留 uFe ガスの回収あるいは廃 棄の工程を複雑にしなくてよいので重要なことで あり、このような条件を満足させる装置が要望さ れている。

2

この発明は通常の気液接触装置を用いず、残留 六弗化ウランガスを極力減少させて、六弗化ウラ ンガスと液とを均一にかつ効率よく反応させる装 置であつて、あらかじめ反応槽内に仕込まれた例 えばアンモニア水のような液を循環 ポンプにより 20 槽外に連続的にとり出し、その一部を槽内の拡散 器内に循環噴射して槽内液を攪拌させ、残部を槽 外のエゼクタを経て槽内に循環させ、同時に供給 六弗化ウランガスの吸引とともに槽内の未反応六 弗化ウランガスを含有する上部気相空間のガスを 25 吸引して槽内の反応帯に戻し、さらに槽の上部気 相空間内には凝結用冷却管を設けてこの空間ガス 内の未反応六弗化ウランガスをこれに凝結付着さ せるようにしたものである。

この発明装置を図面について詳細に説明する。 ア水のような液とを均一にかつ効率よく反応させ 30 反応槽 1内にあらかじめ管 2から反応液例えばア ンモニア水を仕込み、槽内の上部気相空間 25 に は反応の開始前に窒素のようなuFgと反応しない 乾燥ガスを配管26から置換導入し、管5,6, 10 およびエゼクタ8とともに乾燥ガスで満たし アンモニア水との反応によつて得ようとする場合 35 ておく。つぎに仕込液を管3よりポンプ4によつ て連続的に取り出し、これを管5および6を経て エゼクタ8に送り、ここで管7より供給導入され る六弗化ウランガスを吸引し、これを管 9 を経て

槽1内に循環反応させる。この際六弗化ゥランの 三重点は64.0℃であるので、管7をこの温度以 上に保つてuFaのガス相と固相とが共存しないよ うに、ガス相のみの状態で流通させることが必要 槽1のなかの拡散器11内に吹きこまれるが、分 岐管10の先端14がエゼクタの作用をするので、 反応槽 1内に循環液が噴射されると、槽 1中の液 は拡散器11の上部から下向きに吸いこまれ、液 が槽内を循環しつつ反応が進行する。循環液のエ 10 反応の  $\mathbf{uF_6}$  が逸散されるので、これを補促して ゼクタ8および拡散器11への配分量はパルプ 12および13によつてこれを制御する。

反応は常温よりもやや高い温度でこれをおこな う。 uFeとアンモニア水との反応は、発熱反応で る。したがつて反応温度を比較的に低くしたいと きには冷却しなければならず、また反応温度を比 較的に高くしたいときには加熱を補促しなければ ならないが、いずれにしても反応開始までは常温 以上で、かつ反応目標温度の数で以下まで急速に 20 温度を上昇させるように加熱するために、管16 からジャケット15にスチームを供給し、管17 からドレンで抜く。その後スチーム加熱を止め、 加熱源として電気ヒータ18に切りかえるととも に、管16および管17のバルブを閉じ、管19 25 間壁22を液面の上にまでわたつて設けてある。 よりジャケット15中に冷却水を少しずつ流し、 管20よりこれを排出させる。電気ヒータ18は サーミスタ温度計21と連動する制御器21/によ つて槽内温度の調節を自動的におこなう。

節を困難にさせないため、および供給ガスにある 程度の流速をもたせてuFeが万一局部的に冷却凝 固しても配管中の閉塞物とならないようにするた めに、六弗化ウランガスを窒素ガスなどの乾燥ガ スで希釈して供給することが好ましい。

反応時には上部気相空間25とエゼクタ8とは 管27によつて連結されているので、エゼクタ8 によつて導入管 7から u Fe ガスが吸引されるとと もに、管27からも残留 uFeガスを含む上部気相 空間25のガスも吸引され、未反応六弗化ウラン 40 応をおこなつた。反応熱のみによつて反応液は約 ガスは何回も循環液と混合されて反応にあずかる。 上部気相空間25には圧力計30および冷却管 28を備え、冷却管 28には適宜水、フレオン等 の冷媒を流して上部気相空間25中の極微量の未

圧までさげると、その大部分は固体化して冷却管 上に付着し、これとアンモニア蒸気とが再び接触 反応し得るかまたはこれが反応液面上に落ちて再 び反応し得るようになるので、上部気相空間 25 である。管 5 の液の一部は分岐管 1 0 を経て反応 5 のガス中における残留六弗化ウランガスの絶対量 を減少させることができる。とくに前記のように 供給ガスを乾燥ガスで希釈して使用する場合には、 反応に関与しない乾燥ガスを管 29から連続して 排気しなければならず、排出ガスに同伴されて未 uFeガスの排出を防ぐために、上記冷却方法は有 効な手段である。たとえば反応温度56℃で冷却 温度20℃のときには、ガス相に来る未反応uF。 ガスの約90%が捕促され、また反応温度20℃ あるので、反応熱によつて液は若干温度が上昇す 15 で冷却温度-10 でのときも同様に未反応  $\mathbf{u} \, \mathbf{F_6} \, \mathbf{J}$ スの約90%を捕促することができる。

> 以上により反応が終了したならば、生成した沈 殿を管24から抜き出し、目的とする重ウラン酸 アンモニウムの結晶を得る。

この発明装置においては、槽1内の液の攪拌運 動がポンプ4の吸いこみ力によつて乱されないよ うに、また管9からのuFeを含む循環液が管3に 直接入らないように、管9の先端を反応槽1内の 液が上向きに流動している層に挿入した構造の中 この中間壁22の下部と反応槽1の底部23との 間隔はポンプ4の吸引による流速を考慮して適当 に設計されている。即ち上記間隔が狭ますぎると ここを通過するアンモニア水の流速が速くなりす 反応が急激になつて反応熱の影響による温度調 30 ぎて沈殿物もいつしよに吸い上げられることにな る。また上記間隔が広すぎるとこんどは攪拌作用 が充分に行われなくなる。

> また中間壁 22を環状円筒にして前記ジャケツ ト15の作用を兼用させても良い。

図面に示す反応装置を用い、4重量%のアンモ ニア水溶液 6 0 ℓ を反応槽にあらかじめ仕込み、 これに六弗化ウランガス70容量%と窒素ガス 30容量%との混合ガスを圧力760mmHg、温 度57~65℃、流量約15ℓ/分で供給して反 10℃上昇するが、反応槽の温度を前記のような 加熱冷却同時方式によつて30±1℃に調節した。 循環ポンプの液循環量は毎分50ℓであるが、六 弗化ウランガス導入用エゼクタおよび拡散器内へ 反応六弗化ウランガスの蒸気圧を冷却温度の蒸気 45 の配分量を毎分約15 $\ell$ および約35 $\ell$ とした。

5

アンモニア水溶液は六弗化ウランに対して過剰に あり、反応槽のガス相圧力は反応時においては 760~800mHg であつた。反応の結果、粒 度 0.8~1.5 ミクロンの重ウラン酸アンモンの結 晶沈殿が毎分3309の割合で生成し、排出ガス5 た冷却装置とを備え、前記液体内で吸収されず残 中のuFe損失は原料ガスの0.1%以下であつた。 以上のように本発明は六弗化ウランとアンモニア 水との反応収率の良い反応装置を提供することが 出来る。なお本装置は反応液としてアンモニア水 に限らず他の水溶液と六弗化ウランとの反応にも 10 ウランガスと液との反応装置。 適用できるものである。

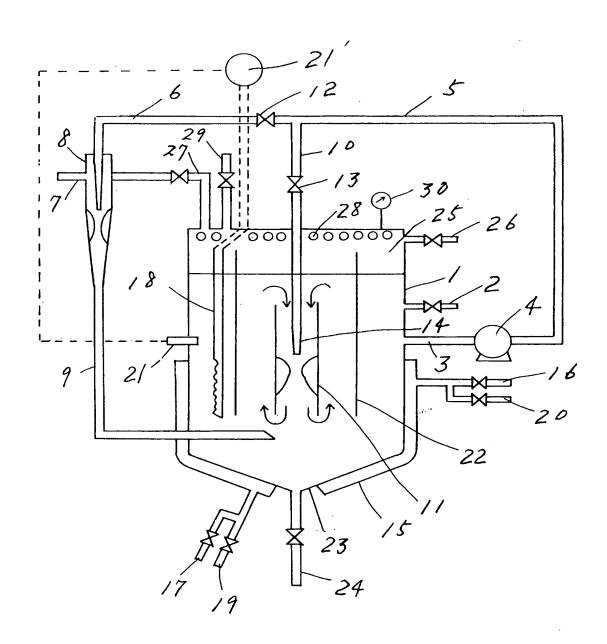
ンガスおよび前記ガス相のガスと混合し前記槽の 液体の比較的下部に放散する循環装置と、上記反 応液体を拡散する装置と、この装置ならびに前記 槽内に設けられた中間壁と、前記ガス相内に設け 留した六弗化ウランガスを含む前記ガス相のガス を前記エゼクタにより前記反応液体内に戻すとと もに前記冷却装置により前記残留六弗化ウランガ スを凝縮するようにしたことを特徴とする六弗化

#### 特許請求の範囲

1 反応液体およびガス相を収納する槽と、この 槽内の液体の比較的上部の液をポンプにより槽外 配管に導きこの液をエゼクタを介して六弗化ウラ 15 特

#### 引用文献

公 昭27-4312 公 昭28-2713



Partial Translation of JP S44('69)-12009 B For U.S. Patent Application S.N. 10/575,661

#### -PARTIAL TRANSLATION-

Examined Patent Application Publication No. S44-12009(1969)

Publication Date: May 31, 1969

Application No. S39-49251

Application Date: August 31, 1964

Inventors: Masami Yamaguchi, Masayoshi Ohno and Katsumi Hiro-oka

Applicants: TOKYO SHIBAURA ELECTRIC COMPANY, LTD.,

JAPAN NUCLEAR POWER, INC. and MITSUI METAL MINING, LTD.

<u>Title of the Invention</u>: Apparatus for Reacting Uranium Hexafluoride Gas with Liquid

## Column 4, lines 20-34

An inner wall 22 is placed in the reaction tank 1 so that the inner wall extends up to a level above the surface of the liquid, in order to prevent the sucking force of a pump 4 from disturbing the stirring movement of the liquid in the tank 1. The end of a pipe 9 is inserted into the tank 1 so that the end is located at a phase where the liquid flows upward, which prevents a circulating liquid 6 that includes  $UF_6$  discharged from the end of the tube 9 from directly flowing into a pipe 3. The distance between the lowest part of the inner wall 22 and the bottom 23 of the reaction tank 1 is determined suitably, in view of the flow rate of the liquid due to the sucking force of the pump 4. When the distance is too small, ammonia water passing through this part flows too fast, which draws sediment into the liquid flow. On the other hand, when the distance is too large, stirring is not sufficient.

The inner wall 22 may be in the shape of a double tube, and may be made to also have the function of the jacket 15 explained above.